

In re application of

:

Masaru OKAMOTO et al.

:

Serial No. 10/791,151

MAIL STOP: PATENT APPLICATION

Filed March 11, 2004

Attorney Docket No. 2004_0343A

GASKET RUBBER PRODUCT

CLAIM OF PRIORITY UNDER 35 USC 119

Commissioner for Patents P.O. Box 1450 Alexandria, VA 22313-1450

Sir:

Applicants in the above-entitled application hereby claim the date of priority under the International Convention of Japanese Patent Application No. 2003-064308, filed March 11, 2003, as acknowledged in the Declaration of this application.

A certified copy of said Japanese Patent Application is submitted herewith.

Respectfully submitted,

Masaru OKAMOTO et al.

Bv

Warren M. Cheek, Jr.

Registration No. 33,367

for

Matthew M. Jacob

Registration No. 25,154

Attorney for Applicants

MJ/da Washington, D.C. 20006-1021 Telephone (202) 721-8200 Facsimile (202) 721-8250 July 30, 2004

日本国特許庁 JAPAN PATENT OFFICE

別紙添付の書類に記載されている事項は下記の出願書類に記載されている事項と同一であることを証明する。

This is to certify that the annexed is a true copy of the following application as filed with this Office.

出願年月日 Date of Application:

2003年 3月11日

出 願 番 号 Application Number:

人

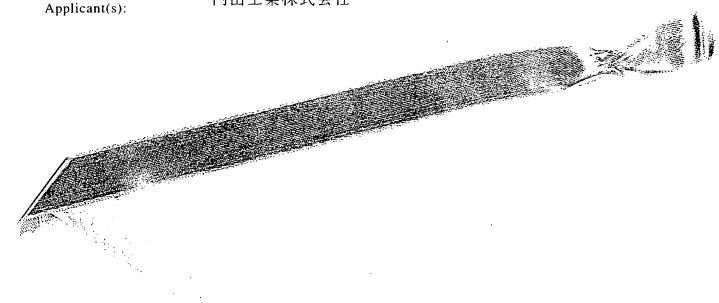
特願2003-064308

[ST. 10/C]:

[JP2003-064308]

出 願

内山工業株式会社



REST AVAILABLE COPY

特許庁長官 Commissioner, Japan Patent Office 2004年 3月29日







【書類名】 特許願

【整理番号】 P001603

【あて先】 特許庁長官 太田信一郎 殿

【国際特許分類】 C08L 83/08

C08K 03/36

【発明者】

【住所又は居所】 岡山県赤磐郡赤坂町大苅田1106-11内山工業株式

会社 内

【発明者】

【住所又は居所】 岡山県赤磐郡赤坂町大苅田1106-11内山工業株式

会社 内

【氏名】 難波 隆

【特許出願人】

【識別番号】 000225359

【氏名又は名称】 内山工業株式会社

【代表者】 内山 幸三

【手数料の表示】

【予納台帳番号】 001317

【納付金額】 21,000円

【提出物件の目録】

【物件名】 明細書 1

【物件名】 要約書 1

【プルーフの要否】 要



【書類名】 明細書

【発明の名称】 ガスケット用ゴム部材

【特許請求の範囲】

【請求項1】 (A) 下記平均組成式(化1)

【化1】

 $R^{1}_{a}R^{2}_{b}R^{3}_{c}SiO_{(4-a-b-c)/2}$

(式中、 R^1 はトリフロロプロピル基、 R^2 は炭素数 $2 \sim 8$ の非置換または置換の一価脂肪族不飽和炭化水素基、 R^3 は炭素数 $1 \sim 8$ の非置換の一価脂肪族飽和炭化水素基又は芳香族炭化水素基を示し、a,b,cは $0.96 \le a \le 1.01$ 、0.002 $\le b \le 0.02$ 、 $0.96 \le c \le 1.06$ 、 $1.98 \le a + b + c \le 2.02$ を満足する正数である。)

で示されるオルガノポリシロキサン 100重量部

- (B) シリカ系充填剤 5~100重量部
- (C) 硬化触媒 触媒量

を含有するフロロシリコーンゴム組成物の硬化物からなるゴム部材であって、該 ゴム部材はナイロン等の樹脂と接触して使用されることを特徴とするガスケット 用ゴム部材。

【請求項2】上記フロロシリコーンゴム組成物の硬化物の150℃で72時間の 圧縮永久歪が10%以下で、且つ硬化物が6ナイロン樹脂と接触した時の150 ℃で72時間の圧縮永久歪が12%以下である請求項1記載のガスケット用ゴム 部材。

【請求項3】ガスケットが樹脂インテークマニホールド用ガスケットである請求項1または2記載のガスケット用ゴム部材。

【発明の詳細な説明】

 $[0\ 0\ 0\ 1]$

【発明の属する技術分野】



本発明はガスケット用ゴム部材に関し、特に樹脂インテークマニホールド用ガスケット材として6ナイロン等の樹脂と接触して使用される場合に、加熱条件下においても経時で圧縮永久歪を悪化させないフロロシリコーンゴム製ガスケット用ゴム部材に関する。

 $[0\ 0\ 0\ 2\]$

【従来の技術】

【特許文献1】

特開昭62-174260号公報

[0003]

フロロシリコーンゴムは、耐熱性、耐寒性、耐油性、耐燃料油性、圧縮復元性等に優れており、自動車、航空機等の輸送機部品や石油海運機器部品として広く使用されている。

 $[0\ 0\ 0\ 4\]$

【発明が解決しようとする課題】

ところで、特にナイロン等の樹脂に接触して使用される構造を有する樹脂インテークマニホールド用ガスケット材として利用する場合、6ナイロン等の樹脂と接触した状態で加熱条件下において使用された時に、経時で圧縮永久歪みが悪化し、この時の圧縮永久歪みの値は6ナイロン樹脂と接触していない時の圧縮永久歪みの値よりも大きくなる。この時、ゴム硬度を測定すると初期状態よりも低下していることから、フロロシリコーンポリマー主鎖にあるSi-O結合の切断を伴う軟化劣化が起きていると考察される。さらにナイロン樹脂を加熱した場合に発生するアニリン、カプロラクタム、及びこれらに起因する誘導物がフロロシリコーンポリマー主鎖を切断する要因と考えられる。

 $[0\ 0\ 0\ 5]$

上記劣化の低減方法としては、充填剤を大量に添加する方法があるが、この方法では煙霧質シリカ、沈降シリカといった補強性シリカを大量に添加すると、ゴム硬度が実用上限以上に上昇する他、得られるゴム物性の加工性が低下する問題がある。また、石英微粉末、珪藻土といった非補強性シリカを大量に添加すると、そのゴム物性が充分な引張強度、引裂き強度等の機械的強度を有しなくなる。



[0006]

また、ナイロン樹脂を加熱した場合に発生するアニリン、カプロラクタム、及びこれらに起因する誘導物を捕捉するための添加剤の使用も考えられるが、本目的に有効と考えられる添加剤は酸性あるいはアルカリ性を有しており、添加することにより逆にフロロシリコーンポリマー主鎖にあるSi-〇結合の切断を促進させることにもなり実用的ではない。

また、特開2001-182837号にはフロロシリコーンゴムにナイロン被覆 した燃料シール用ゴム部品が提案されているが、フロロシリコーンゴムの内容に ついては何ら記載されていない。

[0007]

本発明は、上記事情に鑑みなされたもので、圧縮永久歪みの値が低く且つ経時変化が少ない、特に6ナイロン樹脂として接触している場合でも圧縮永久歪みの値が低く且つ経時変化が少ない、樹脂インテークマニホールド用ガスケット材として特に有用なフロロシリコーンゴム製ガスケット用ゴム部材を提供することを目的とする。

[0008]

【課題を解決するための手段】

本発明者は、上記目的を達成するため、鋭意検討を重ねた結果、下記平均組成式(化1)で示されるオルガノポリシロキサン、シリカ系充填剤、硬化触媒を含有してなるフロロシリコーン組成物を硬化成形したゴム部材が圧縮永久歪の値が低く且つ経時変化が少ない、特に6ナイロン等の樹脂として接触している場合でも圧縮永久歪の値が低く且つ経時変化が少ないことを見出し、本発明をなすに至った。

[0009]

従って、本発明は

(A) 下記平均組成式(化1)

[0010]

【化1】

 $R^{1}_{a}R^{2}_{b}R^{3}_{c}SiO_{(4-a-b-c)/2}$



[0011]

で示されるオルガノポリシロキサン

- 100重量部
- (B) シリカ系充填剤
 - 5~100重量部
- (C) 硬化触媒

触媒量

を含有するフロロシリコーンゴム組成物の硬化物からなるゴム部材であって、該ゴム部材は6ナイロン等の樹脂と接触して使用されるガスケット用ゴム部材を提供する。

$[0\ 0\ 1\ 2]$

【発明の実施の形態】

以下、本発明を詳細に説明する。

(A) 成分のオルガノポリシロキサンは下記平均組成式 (化1)

[0013]

【化1】

 $R^{1}_{\bullet}R^{2}_{\bullet}R^{3}_{e}\mathbb{S}\,i\,\theta_{(4+a+b+e)/2}$

5/



[0014]

[0015]

このオルガノポリシロキサンにおいて、aが 0. 9 6 未満であると耐燃料油性等の特性が不十分となり、 1. 0 1 を超えると製造が困難になり実用的でない。b が 0. 0

圧縮永久歪の値が低く且つ経時変化が少ない、が得られず、また、0.02(1 モル%)

よりも大きいとゴム硬度が実用以上に上昇したり、脆くなって引張強度、引裂き 強

度等の機械的強度が低下しガスケットとしての性能が低下する。bは好ましくは 0.

 $0025\sim0$. $01(0.125\sim0.5$ モル%) である。

[0016]

また、このオルガノポリシロキサンの粘度は、25 Cにおける粘度が10,00 0 mPa·s以上のものが好ましい。より好ましくは100,000 $\sim 100,00$ 0,00 mPa·sである。特に好ましくは3,000,000 $\sim 20,000,00$

0 mPasであり、生ゴム状である。

$[0\ 0\ 1\ 7]$

上記一般式で示されるオルガノポリシロキサンは、例えば、特開昭62-174 260号公報に記載されているように、式(化2)

【化2】

[0019]

で示されるシロキサンオリゴマーを開始剤として、トリ(トリフロロプロピル)トリメチルシクロトリシロキサンの開環重合によって得ることができる。

[0020]

(B) 成分のシリカ系充填剤は、機械的強度の優れたシリコーンゴムコンパウンドを得るために必須とされるものであるが、この目的のためには比表面積が5-0 m²/g以上、好ましくは100-400 m²/gである。このシリカ系充填剤としては煙霧質シリカ(乾式シリカ)、焼成シリカ、沈殿シリカ(湿式シリカ)が例示される。また、これらの表面をオルガノポリシロキサン、オルガノポリシラザン、クロロシラン、アルコキシシラン等で疎水化処理してもよい。これらのシリカは単独でも2種以上併用してもよい。なお、このシリカ系充填剤の添加量は、(A)成分のオルガノポリシロキサン100 重量部に対し5 重量部未満では十分な補強効果が得られず、100 重量部より多くすると加工性が悪くなり、また、得られるシリコーンゴムの物理特性が低下する。好ましくは10-60 重量部である。

[0021]

本発明で使用するフロロシリコーンゴム組成物には、必要に応じて粉砕石英、珪 藻土等の非補強性シリカ、アセチレンブラック、ファーネスブラック、チャンネ ルブラック等のカーボンブラック、炭酸カルシウム等の充填剤、着色剤、耐熱向 上剤、難燃性向上剤、受酸剤、熱伝導向上剤等の添加剤や離型剤、アルコキシシ ラン、ジフェニルシランジオール、カーボンファンクショナルシラン、両末端シ ラノール封鎖低分子シロキサン等の分散剤などを添加してもよい。

$[0\ 0\ 2\ 2]$

(C) 成分の硬化触媒は、上記フロロシリコーンゴム組成物成分に添加して常法により加硫硬化させることで硬化物を与えるための成分である。従来公知の硬化触媒例えば有機過酸化物、オルガノハイドロジェンポリシロキサンと白金系触媒の組み合わせ等が例示され、好ましくは有機過酸化物である。有機過酸化物としては具体的には、ベンゾイルパーオキサイド、ターシャリーブチルパーベンゾエート、オルトメチルベンゾイルパーオキサイド、バラメチルベンゾイルパーオキサイド、ジターシャリーブチルパーオキサイド、ジクミルパーオキサイド、1,1ービス(ターシャリーブチルパーオキシ)3,3,5ートリメチルシクロヘキサン、2,5ージメチルー2,5ージ(ターシャリーブチルパーオキシ)へキサン、2,5ージメチルー2,5ージ(ターシャリーブチルパーオキシ)へキサン、2,5ージメチルー2,5ージ(ターシャリーブチルパーオキシ)へキサン、2,5ージメチルー2,5ージ(ターシャリーブチルパーオキシ)へキサン、2,5ージメチルー2,5ージ(ターシャリーブチルパーオキシ)へキサン、2,5ージメチルー2,5ージ(ターシャリーブチルパーオキシ)へキシン等が挙げられる。これらは1種類を単独でも2種類以上を組み合わせて用いてもよい。硬化触媒の配合量は、触媒量とすることができるが、上記有機過酸化物の配合量は、(A)成分のオルガノポリシロキサン100重量部に対して0.1~5重量部とすることが好ましい。

[0023]

本発明で使用するシリコーンゴム組成物は、上記した成分を2本ロール、バンバリーミキサー、ドューミキサー (ニーダー) などのゴム混練り機を用いて均一に混合することにより得ることができる。

[0024]

フロロシリコーンゴム組成物の成形方法に関しては特に制限はなく、圧縮成形、移送成形、射出成形、押出成形、カレンダー成形等の一般のゴム成形法に準じて所望の形状のガスケットに成形することができる。また、硬化条件も適宜調整できるが、この場合、加熱温度は160~250℃、特に170~210℃、時間は2~20分、特に2~5分であることが好ましい。また、必要に応じ、18

8/

0~250℃で1~10時間程度二次加硫してもよい。

[0025]

このようにして得られる本発明のガスケット用ゴム部材は、耐燃料油試験(Fuel C中23 $\mathbb C$ 、70時間)における体積変化率が50 $\mathbb C$ 以下、好ましくは25 $\mathbb C$ 以下であることが望ましい。また、硬化物の150 $\mathbb C$ で72時間の圧縮永久歪みが、10 $\mathbb C$ 以下で、且つ硬化物がナイロン樹脂と接触した時の150 $\mathbb C$ で72時間の圧縮永久歪みが、12 $\mathbb C$ 以下であることが好ましい。

[0026]

【実施例】

以下、実施例及び比較例を挙げて本発明を具体的に説明するが、本発明は下記 実施例に制限されるものではない。

[0027]

(実施例1)

下記一般式(化3)で示される生ゴム状のオルガノポリシロキサンAを100重量部、乾式シリカA(日本アエロジル(株)製、商品名:エロジル200)35重量部、及び分散剤としてジフェニルシランジオール4重量部を加えて均一に混練りし、150℃で4時間熱処理した後、2本ロールでしゃく解、可塑化し、コンパウンドAを得た。上記コンパウンド100重量部に2,5-ジメチル-2,5-ジ(ターシャリーブチルパーオキシ)へキサン<math>0.8重量部を2本ロールで混練した。物性測定用に165℃で10分間の加圧成形を行なった後、200℃で4時間ポストキュアーし、2mm厚のシートを作成した。また圧縮永久歪測定用に170℃で8分の加圧成形を行なった後、200℃で4時間ポストキュアーし、8.1~8.2mm厚の試験片を得た。

[0028]

(実施例2)

下記一般式(化3)で示される生ゴム状のオルガノポリシロキサンAを100重量部、乾式シリカB(日本アエロジル(株)製、商品名:エロジル130)40重量部、及び分散剤としてジフェニルシランジオール5重量部を加えて均一に混練りし、150 \mathbb{C} で4時間熱処理した後、2本ロールでしゃく解、可塑化し、コン

パウンドBを得た。物性測定用及び圧縮永久歪測定用試験片の作製は実施例1と同じ。

[0029]

(比較例1)

下記一般式(化4)で示される生ゴム状のオルガノポリシロキサンBを100重量部、乾式シリカA(日本アエロジル(株)製、商品名:エロジル200)35重量部、及び分散剤としてジフェニルシランジオール4重量部を加えて均一に混練りし、150 $\mathbb C$ で4時間熱処理した後、2 本ロールでしゃく解、可塑化し、コンパウンド $\mathbb C$ を得た。物性測定用及び圧縮永久歪測定用試験片の作製は実施例1と同じ。

[0030]

(比較例2)

下記一般式(化4)で示される生ゴム状のオルガノポリシロキサンBを100重量部、乾式シリカA(日本アエロジル(株)製、商品名:エロジル200)45重量部、及び分散剤としてジフェニルシランジオール6重量部を加えて均一に混練りし、150 ℃で4時間熱処理した後、2 本ロールでしゃく解、可塑化し、コンパウンドDを得た。物性測定用及び圧縮永久歪測定用試験片の作製は実施例1と同じ。

[0031]

(比較例3)

下記一般式(化4)で示される生ゴム状のオルガノポリシロキサンBを100重量部、乾式シリカA(日本アエロジル(株)製、商品名:エロジル200)35重量部及びアモルファスシリカ((株)龍森製、商品名:イムシルA10)10重量部、及び分散剤としてジフェニルシランジオール5重量部を加えて均一に混練りし、150℃で4時間熱処理した後、2本ロールでしゃく解、可塑化し、コンパウンドEを得た。物性測定用及び圧縮永久歪測定用試験片の作製は実施例1と同じ。

[0032]

【化3】

ここで、p、qは平均重合度3000、ビニル基含有量0.15モル%となる数

[0033]

【化4】

CHUCHUCF₆ CH=CH₂ | H0 - {-Si-O-Jp-{-Si-O-Jq-H | H0 - {-Si-O-Jp-{-Si-O-Jq-H | CH. CH.

ここでp、q は平均重合度3000、ビニル基含有量0.075モル%となる数

$[0\ 0\ 3\ 4]$

各々の試験片を用い、初期物性及び圧縮永久歪の試験を下記方法で行なった。結果を表1に示す。

初期物性: JIS K6249に準じる

圧縮永久歪み:3. $2 \, \text{mm}$ 厚のナイロン樹脂の上に $8.1 \sim 8.2 \, \text{mm}$ 厚の試験 片を乗せ、圧縮率 $2.5 \, \text{%}$ になるようにして $1.5.0 \, \text{℃}$ で $7.2 \, \text{時間}$ の条件で測定した。上記ナイロン樹脂の代わりに同じ $3.2 \, \text{mm}$ 厚の SUS 板を用いて、 $6.5 \, \text{ተイロ }$ ン樹脂を用いた場合と同時に測定した。

[0035]

表1の結果より、本発明で使用するフロロシリコーンゴム部材を用いると、圧縮 永久歪の値が低く且つ経時変化が少ない、特に6ナイロン樹脂として接触してい る場合でも圧縮永久歪の値が低く且つ経時変化が少ない、樹脂インテークマニホ ールド用ガスケット材として有用なガスケット用ゴム部材を提供できることが確認された。

[0036]

【表1】

組成 (重量器)	实烧闸1	実施例2	比较例1	比較側2	比較何3
TAカンキマシロイフンA	100	100			
18.3°/4°9504778			100	100	100
粒大ツル	35		35	45	35
性式VIAB		40			
7 EA 7> 2597					10
シフェニホシランシオール	4	5	4	6	5
初期物性					
₩3 (9'sΩ1-2-A)	65	72	69	75	73
引発(5) さ (MPs)	9.3	9.4	9.2	9.2	8.8
切除時(0分 (96)	220	190	260	220	260
耐燃料油性 体格变化定 (%) Fuel C 23C×70時間	+21	+21	+23	+23	+22
压端永久歪补:180°C×22時間 (%)	7	5	10	9	10
圧端水久歪み (SUS接触) 150で×73時間 (%)	6.3	4.9	7. 7	6.7	10.2
圧縮水久歪み († (ロ)接触) 150°C×73時間 (%)	9.3	7.8	16.6	15.9	19.4

[0037]

【発明の効果】

本発明のガスケット用ゴム部材は、6ナイロン樹脂と接触して使用される場合に、加熱条件下において経時で圧縮永久歪を悪化させないため、特にナイロン樹脂に接触して使用される構造を有する樹脂インテークマニホールド用ガスケット材として有用である。

【書類名】 要約書

【要約】

【課題】 圧縮永久歪の値が低く且つ経時変化が少ない、特に6ナイロン樹脂として接触している場合でも圧縮永久歪の値が低く且つ経時変化が少ない、樹脂インテークマニホールド用ガスケット材として有用なフロロシリコーンゴム製ガスケット用ゴム部材を提供させる。

【解決手段】 (A) 下記平均組成式(化1)

【化1】

R1, R2, R3, SiO(4-3-6-6)/2

(式中、 R^1 はトリフロロプロピル基、 R^2 は炭素数 $2 \sim 8$ の非置換または置換の一価脂肪族不飽和炭化水素基、 R^3 は炭素数 $1 \sim 8$ の非置換の一価脂肪族飽和炭化水素基又は芳香族炭化水素基を示し、a,b,cは 0. 9 $6 \le a \le 1$. 0 1、0. 0 0 $2 \le b \le 0$. 0 2 、0. 9 $6 \le c \le 1$. 0 6 、1. 9 $8 \le a + b + c \le 2$. 0 2 を満足する正数である。)

で示されるオルガノポリシロキサン 100重量部

- (B) シリカ系充填剤 5~100重量部
- (C) 硬化触媒 触媒量

を含有するフロロシリコーンゴム組成物の硬化物からなるゴム部材であって、該 ゴム日材は6ナイロン等の樹脂と接触して使用されることを特徴とするガスケッ ト用ゴム部材である。

認定・付加情報

特許出願の番号 特願2003-064308

受付番号 50300389486

書類名 特許願

担当官 第六担当上席 0095

作成日 平成15年 3月12日

<認定情報・付加情報>

【提出日】 平成15年 3月11日

特願2003-064308

出願人履歴情報

識別番号

[000225359]

1. 変更年月日 [変更理由]

1996年 2月23日

发 足 哇 田 」 住 所 住所変更 岡山県岡山市江並338番地

氏 名 内山工業株式会社